PATENT ABSTRACTS OF JAPAN

(11)Publication number:

2002-105824

(43) Date of publication of application: 10.04.2002

(51)Int.Cl.

D04H 1/42 B32B 5/06

B60T 5/00 B60R 13/02 D04H 1/46

E04F 13/16

(21)Application number: 2000-294925

(71)Applicant: ARACO CORP

OOTSUKA:KK

(22)Date of filing:

27.09.2000

(72)Inventor: KATO TAKEHIRO

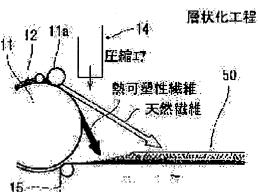
SANGO KUMIKO

NOMURA MASAHITO HAYAKAWA KAZUO

(54) LAYERED FIBER BOARD, METHOD OF PRODUCING THE SAME AND DEVICE FOR MAKING THE SAME

(57)Abstract:

PROBLEM TO BE SOLVED: To provide a method of efficiently producing a layered fiber board and an apparatus therefor improving that the conventional board used for the trims of car doors is produced by laying fibers of different properties in separated processes and then $\widehat{\mu}$ laminating the fiber layers, so that the production efficiency is poor. SOLUTION: The starting material 12 comprising natural fiber and thermoplastic resin fiber is fed to the surface of the rotor 11, then the natural fiber and the thermoplastic resin fiber are scatted with the rotary power of the rotor 11 to the conveying face of the belt conveyer 15 whereby the natural fiber and the thermoplastic fiber are laminated on the conveying face so that their formulation ratio may be gradually changed in the thickness direction according to the weight difference between these fibers.



LEGAL STATUS

[Date of request for examination]

[Date of sending the examiner's decision of rejection]

[Kind of final disposal of application other than the

English translations of paragraph [0018] and FIG. 8 of Japanese Laid-Open Patent Publication No. 2002-105824

Publication Date:

April 10, 2002

Applicant:

ARACO CORP et al.

Inventors:

Takehiro KATO et al.

[0018] Various changes can be made to the embodiment described above. For example, it is possible to omit the afore-mentioned overlaying process W of the thermoplastic resin fiber web and the needle-punching step N and to configure such that, over the layered fiber body 50 with one-side gradient structure, a layered fiber body 52 manufactured by a separate process and having the same one-side gradient structure is laid in order to obtain a layered fiber body 502 having a both-side gradient structure. This layered fiber body 502 is shown in FIG. 8. In this case, the layered fiber body 52 is layered by the layering process S in the afore-mentioned manufacturing apparatus 10 such that the natural fibers and the thermoplastic fibers gradually change in the direction of thickness. The layered fiber body 52 and the afore-mentioned layered fiber body 50 are laid with each other while being oriented such that their Kenaf-rich sides are overlapped each other, and then, they are interengaged by a second needle-punching process shown in FIG. 5. For this second needle-punching process, two interengaging devices 21 and 22 are provided.

[FIG. 8]

LAYERED FIBER BODY 502 (LAYERED BODY WITH DISTRIBUTION RATIO GRADUALLY CHANGED ON BOTH SIDES)

THERMOPLASTIC FIBERS (PP FIBERS)

NATURAL FIBERS (KENAF FIBERS)

KENAF RICH

PP RICH

PP RICH

THERMOPLASTIC FIBERS (PP FIBERS)

割合)が高くなる。その結果、天然繊維と熱可塑性繊維 は配合比率が徐変する状態で吹き飛ばされ、これにより ベルトコンベア15の搬送面上に配合比率が厚み方向に 徐変する状態で天然繊維と熱可塑性繊維が層状に堆積さ れていく。

【0012】ベルトコンペア15には網目状の搬送ベル トが用いられている。また、搬送ベルトの下方であって 上記エアプロー装置14により原材料12が吹き付けら る範囲の下方には、吸引装置16が配置されている。こ の吸引装置16により搬送ベルト上に熱可塑性繊維と天 10 然繊維が効率よく堆積される。

【0013】ベルトコンペア15は図示時計回り方向に 作動して、その搬送面は図示右方に移動する。従って、 回転体11に近い範囲で先ず熱可塑性繊維が高い配合比 率で堆積され、図示右方へ搬送される過程において徐々 に天然繊維の配合比率が高い割合で堆積されていく。従 って、搬送面上には厚み方向に配合比率が徐変する状態 で片面傾斜構造の繊維層状体50が形成されていく。さ らに、図示右方へ搬送されて回転体 1 1 から離れた範囲 に至ると、熱可塑性繊維は少なくなり、天然繊維が極め て高い割合で堆積される。このため、最終的にベルトコ ンペア15の搬送面側(下側)が熱可塑性繊維の配合比 率が高く(PPリッチ)、上側に至るほど天然繊維の配 合比率が徐々に高くなる状態(ケナフリッチ)に居状化 された繊維層状体50が形成される。この繊維層状体5 0が図7に示されている。この繊維層状体50は、片面 側が熱可塑性繊維の配合比率が高いPPリッチであり、 反対面側が天然繊維の配合比率が高いケナフリッチであ る片面配合比率徐変構造の層状体となっている。

【0014】次に、以上のようにして形成された繊維層 状体50は、熱可塑性繊維ウエブ積層工程Wに搬送され て、その上面側(ケナフリッチ側)に、別工程で製作さ れたPP繊維100パーセントの熱可塑性繊維ウエブ5 1 (熱可塑性繊維層) が積層されて、両面傾斜構造の繊 維層状体501が製造される。層状化工程Sの下流側

(図1において右側)には、ライン側カード機20から 供給された熱可塑性繊維ウエブ51を繊維層状体50の 上面側に積層するためのクロスレイヤー装置17が配置 されている。図3には、熱可塑性繊維ウエブ51が積層 された状態の繊維層状体501が示されている。

【0015】次に、 級維層状体 501 はニードルパンチ 工程Nに搬送される。クロスレイヤー装置17の下流側 には絡締装置18が配置されている。この絡締装置18 により繊維層状体50と熱可塑性繊維ウエブ51が絡締 される。この絡締の様子が図4に示されている。搬送経 路に同期して絡締装置18のニードル18a~18aが 上下に往復助されて、該ニードル18 a~18 aが熱可 塑性縦維ウエブ51側から連続して突き刺され、これに より繊維層状体501が絡締される。このニードルパン チエ程Nについては、従来周知の技術であり、本実施形 50 態において特に変更を要しない。ニードルバンチ工程N で絡締処理された繊維層状体501は、さらに下流側に 搬送されて、切断装置19により適宜長さに切断され る。こうして製作された繊維層状体501は、次工程に おいて加熱、加圧されてボード状に成形される。

【0016】以上のように構成した本実施形態の製造方 法および製造装置10によれば、層状化工程Nの1工程 のみにより天然繊維と熱可塑性繊維が層状化された繊維 層状体50を得ることができるので、従来のように各層 101~103の製造工程と、これらを貼り合わせる工 程の2工程を必要とする場合に比してその製造工程を簡 略化することができ、ひいてはこの種の繊維層状体50 の生産効率を向上させることができる。しかも、本実施 形態の製造方法および製造装置10によれば、天然繊維 と黙可塑性繊維が厚み方向に配合比率が徐変する状態で **局状化されるので、従来各層101~103を積層した** 場合のような配合比率の界面が存在せず、従って界面は く離に伴う強度低下が発生しないので、当該繊維層状体 50の耐久性を大幅に高めることができる。

【0017】また、上記繊維層状体50には熱可塑性繊 維ウエブ51が積層され、然る後ニードルパンチ工程N において絡締されることにより繊維層状体501を得る ことができる。この繊維層状体501は、表面および裏 面がPPリッチで中心部がケナフリッチの両面傾斜構造 になっている。

【0018】以上説明した実施形盤には、種々変更を加 えることができる。例えば、前記熱可塑性繊維ウエブ精 層工程Wおよびニードルパンチ工程Nを省略して、片面 傾斜構造のままの繊維層状体50に、別工程で製造した 同じく片面傾斜構造の繊維層状体52を積層して両面傾 斜構造の繊維積層体502を得る構成とすることもでき る。この繊維層状体502が図8に示されている。この 場合、繊維層状体52は、前記製造装置10における層 状化工程Sにて、天然繊維と熱可塑性繊維が厚み方向に 徐変する状態に層状化されている。この繊維層状体52 と前記絨維層状体50を、それぞれのケナフリッチ側同 士を重ね合わせる向きで栽居し、これを図5に示す第2 ニードルパンチ工程Dにて絡締する。この第2ニードル パンチ工程Dには、2台の絡締装置21,22が配置さ れている。

【0019】図5において左側の絡締装置21により、 繊維層状体502に対して上面側 (PPリッチ) からニ ードル21a~21aが突き刺され、その直後に図示右 側の絡締装置22により、下面側 (PPリッチ) からニ ードル22a~22aが突き刺され、これにより繊維層 状体50と繊維層状体52が強固に積層されて、両面傾 斜構造の繊維層状体502が得られる。その後この繊維 層状体502は、前記繊維層状体501と同様適宜長さ にカットされた後、加熱加圧されてボード状に成形され

Best Available Capy

· (6)

特別2002-105824

